

### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-045130

(43) Date of publication of application: 12.02.2002

(51)Int.CI.

A23L 1/10

A21D 2/36 A21D 13/00

(21)Application number: 2000-235853

(71)Applicant: IWATEKEN PAN KOGYO KUMIAI

(22)Date of filing:

03.08.2000

(72)Inventor: MIURA YASUSHI

(54) METHOD FOR PRODUCING UNPOLISHED RICE FLOUR, BREADS USING UNPOLISHED RICE FLOUR, METHOD FOR PRODUCING PANICUM MILIACEUM FLOUR AND BREADS USING PANICUM MILIACEUM FLOUR

#### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To modify a starch so as hardly to be gelatinized in a proper range and to modify the starch so as to reduce the viscosity of a gelatinized solution in a proper range even if the starch is gelatinized.

SOLUTION: In this method for producing unpolished rice flour comprising a wet- heat treatment process for subjecting raw material unpolished rice as it is to a wet-heat treatment, a drying process for drying the raw material unpolished rice subjected to the wetheat treatment by the wet-heat treatment process and a flouring process for flouring the raw material unpolished rice dried by the drying process to give unpolished rice flour, the wet-heat treatment is carried out so that at least two of (1) a relative peak intensity in a diffraction peak 3b (angle of diffraction 2  $\theta$  is 15 deg) derived from the starch is 0.012-0.023.

(2) a relative peak intensity in a diffraction peak 4a-

4b (angle of diffraction 2  $\theta$  is 17-18 deg) is 0.030-

0.070 and (3) a relative peak intensity in a diffraction peak 6a (angle of diffraction 2  $\theta$  is 23 deg) is 0.030-0.060 are exhibited when a relative peak intensity of X-ray diffraction is measured by an X-ray diffraction apparatus under a fixed condition.

## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

03.08.2000

[Date of sending the examiner's decision of

10.06.2003

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or

application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision 2003-13009

of rejection]

BEST AVAILABLE COPY

## (玄米粉の製造)

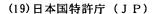
(1-1) 湿熱処理工程

乾燥 工

(1-3)粉砕

[Date of requesting appeal against examiner's 10.07.2003 decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office



## (12)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

## 特開2002-45130

(P2002-45130A) (43)公開日 平成14年2月12日(2002.2.12)

(51) Int. Cl. 7	識別記号	F I		テーマコート・	(参考)
A23L 1/10		A23L 1/10	Z	4B023	
A21D 2/36		A21D 2/36		4B032	
13/00		13/00			

審査請求 有 請求項の数28 〇L (全13頁)

(21)出願番号 特顯2000-235853(P2000-235853)

(22) 出願日 平成12年8月3日(2000.8.3)

(71)出願人 500362040

岩手県パン工業組合

岩手県盛岡市長田町10-27

(72)発明者 三浦 靖

岩手県盛岡市北松園一丁目14番4号

(74)代理人 100093148

弁理士 丸岡 裕作

Fターム(参考) 4B023 LE01 LE30 LG03 LG10 LP07

LP14 LP20

 $4B032\ DB01\ DG08\ DG20\ DP02\ DP05$ 

DP06

(54)【発明の名称】玄米粉の製造方法,玄米粉を用いたパン類,キビ粉の製造方法及びキビ粉を用いたパン類

#### (57) 【要約】

【課題】 適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変できるようにする。

【解決手段】 原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを備え、湿熱処理を、X線回折装置により、所定の条件でX線回折相対強度を測定したときに、①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が0.012 $\sim$ 0.023、②回折ピーク4a-4b(回折角2 $\theta$ が17 $\sim$ 18deg)における相対ピーク強度が0.030 $\sim$ 0.070、③回折ピーク6a(回折角2 $\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が0.030 $\sim$ 0.060の少なくともいずれか2つを示すように構成した。

## (玄米粉の製造)

(1-1)湿熱処理工程

(1-2) 乾燥工程

(1-3)粉砕工程

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを備えた玄米粉の製造方法において、

上記湿熱処理を、X線回折装置により、該X線回折装置 の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅 (Cu Kα線、波長1.54056Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 300.0mA
- (4) 走査軸 2 θ / θ
- (5) 走査角度 5.02~35.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 5.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 0.50deg
- (9) 散乱防止スリット幅 0.50deg
- (10) 受光防止スリット幅 0.15 mm
- (11) 計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記玄米粉のX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が0.012~0.023

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.030\sim0.070$  ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.030\sim0.060$ 

(ここで、相対ピーク強度とは、得られたX線回折図形からベースラインの変動分を差し引いた正味のX線回折 30 図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各回折ピーク強度の相対値である)の少なくともいずれか2つを示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたことを特徴とする玄米粉の製造方法。

【請求項2】 ①デンプンに由来する回折ピーク3b(回 折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が0. 018~0.022

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.050\sim0.065$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における 40相対ピーク強度が $0.040\sim0.055$ 

の少なくともいずれか2つを示すように該原料玄米を湿 熱処理する構成にしたことを特徴とする請求項1記載の 玄米粉の製造方法。

【請求項3】 原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを備えた玄米粉の製造方法において、

上記湿熱処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度 50

測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量として玄米粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容器 (φ38mm×H78mm)
- (3) 試料分散液 玄米粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置して玄米粉の吸水状態を揃 える。
- (4) 測定パドル回転数 160 rpm
- 10 (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記玄米粉の糊化特性を測定したときに、糊化開始温度が67~75℃になるように上記原料玄米を湿熱処理する、もしくは、最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが30~110RVUで、かつ、最高粘度が185~320RVU及び最低粘度が70~150RVUのいずれかを示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたことを特徴とする玄米粉の製造方法。

【請求項4】糊化開始温度が70~74℃になるように上記原料玄米を湿熱処理する、もしくは、最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが60~90RVUで、かつ、最高粘度が190~280RVU及び最低粘度が90~140RVUのいずれかを示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたことを特徴とする請求項3記載の玄米粉の製造方法。

【請求項5】 上記湿熱処理工程を、オートクレープを用い、90℃以上120℃未満の温度で、50~90分間行なうことを特徴とする請求項1,2,3または4記載の玄米粉の製造方法。

【請求項6】 上記湿熱処理工程を、100℃±4℃の 温度で行なうことを特徴とする請求項5記載の玄米粉の 製造方法。

【請求項7】 上記湿熱処理工程を、60~80分間行なうことを特徴とする請求項5または6記載の玄米粉の製造方法。

【請求項8】 玄米粉を原料としてパン生地を調製し、該生地を成形してホイロ・焼成してなる玄米粉を用いたパン類において、上記玄米粉を、原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを経て製造し、上記湿熱処理を、X線回折装置により、該X線回折装置の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅 (CuKα線、波長1.54056Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 300.0mA
- ) (4) 走査軸 2*0 / 0*

- (5) 走査角度 5.02~35.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 5.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 0.50deg
- (9) 散乱防止スリット幅 0.50 deg
- (10) 受光防止スリット幅 0.15 mm
- (11)計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記玄米粉のX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2θが1 5 d e g) における相対ピーク強度が 0. 0 1 2 ~ 0. 023

②回折ピーク4a-4b(回折角2θが17~18de g) における相対ピーク強度が0.030~0.070 ③回折ピーク6 a (回折角 $2\theta$ が23deg) における 相対ピーク強度が0.030~0.060

(ここで、相対ピーク強度とは、得られた X線回折図形 からベースラインの変動分を差し引いた正味のX線回折 図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各 回折ピーク強度の相対値である) の少なくともいずれか 2つを示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にした 20 ことを特徴とする玄米粉を用いたパン類。

【請求項9】 ①デンプンに由来する回折ピーク3b(回 折角  $2\theta$  が 15 d e g) における相対ピーク強度が 0. 018~0.022

**②**回折ピーク4a-4b(回折角2θが17~18de g) における相対ピーク強度が 0.050~0.065 ③回折ピーク6 a (回折角2θが23deg) における 相対ピーク強度が 0. 040~0. 055

の少なくともいずれか2つを示すように該原料玄米を湿 熱処理する構成にした構成にしたことを特徴とする請求 30 項8記載の玄米粉を用いたパン類。

【請求項10】 玄米粉を原料としてパン生地を調製 し、該生地を成形してホイロ・焼成してなる玄米粉を用 いたパン類において、

上記玄米粉を、原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処 理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を 乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を 粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを経て製造し、

上記湿熱処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度 測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量として玄米粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容 器 (φ38mm×H78mm)
- (3) 試料分散液 玄米粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置して玄米粉の吸水状態を揃 える。
- (4) 測定パドル回転数 160 rpm
- (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に 加熱速度 6  $\mathbb{C}$  / m i n r 9 5  $\mathbb{C}$   $\mathfrak{E}$   $\mathfrak{E$

分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで 冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記玄米粉の 糊化特性を測定したときに、

糊化開始温度が67~75℃になるように上記原料玄米 を湿熱処理する、

もしくは、

(3)

最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが30 ~110RVUで、かつ、最高粘度が185~320R VU及び最低粘度が70~150RVUのいずれかを示 10 すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたことを特 徴とする玄米粉を用いたパン類。

【請求項11】糊化開始温度が70~74℃になるよう に上記原料玄米を湿熱処理する、 もしくは、

最高粘度と最低粘度との差であるプレークダウンが60 ~90RVUで、かつ、最高粘度が190~280RV U及び最低粘度が90~140RVUのいずれかを示す ように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたことを特徴 とする請求項10記載の玄米粉を用いたパン類。

【請求項12】 上記湿熱処理工程を、オートクレーブ を用い、90℃以上120℃未満の温度で、50~90 分間行なうことを特徴とする請求項8,9,10または 11記載の玄米粉を用いたパン類。

【請求項13】 上記湿熱処理工程を、100℃±4℃ の温度で行なうことを特徴とする請求項12記載の玄米 粉を用いたパン類。

【請求項14】 上記湿熱処理工程を、60~80分間 行なうことを特徴とする請求項12または13記載の玄 米粉を用いたパン類。

【請求項15】 原料キビ粉を温水処理する温水処理工 程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾 燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キビ粉を 粉砕してキビ粉を得る粉砕工程とを備えたキビ粉の製造 方法において、

上記温水処理を、X線回折装置により、該X線回折装置 の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅 (CuKa線、波長1.5405 6 Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- 40 (3) 管電流 30.0mA
  - (4) 走査軸 2θ/θ
  - (5) 走查角度 5.00~50.00deg
  - (6) 走査間隔 0.02deg
  - (7) 走査速度 2.00deg/min
  - (8) 発散防止スリット幅 1.00deg・
  - (9) 散乱防止スリット幅 1.00deg
  - (10) 受光防止スリット幅 0.30 mm
  - (11) 計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記キビ粉のX線回折強度を測定したときに、

5 d e g) における相対ピーク強度が 0. 1 5 7 ~ 0. 1 6 4

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.408\sim0.415$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.163\sim0.170$ 

(ここで、相対ピーク強度とは、得られたX線回折図形からベースラインの変動分を差し引いた正味のX線回折図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各回折ピーク強度の相対値である)の少なくともいずれか 102つを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしたことを特徴とするキビ粉の製造方法。

【請求項16】①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角 $2\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.159\sim0.162$ 

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.410\sim0.413$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.165\sim0.168$ 

の少なくともいずれか2つを示すように該原料キビ粉を 20 温水処理する構成にしたことを特徴とする請求項15記 載のキビ粉の製造方法。

【請求項17】 原料キビ粉を温水処理する温水処理工程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キビ粉を粉砕してキビ粉を得る粉砕工程とを備えたキビ粉の製造方法において、上記温水処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量としてキビ粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容 30 器 (φ38mm×H78mm)
- (3) 試料分散液 キビ粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置してキビ粉の吸水状態を揃える。
- (4) 測定パドル回転数 160 r p m
- (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記キビ粉の糊化特性を測定したときに、

最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが20~100RVUで、かつ、最高粘度が30~150RV U及び最低粘度が4~40RVUのいずれかを示すよう に該原料キビ粉を温水処理する構成にしたことを特徴と するキビ粉の製造方法。

【請求項18】最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが55~95RVUで、かつ、最高粘度が70~130RVU及び最低粘度が12~32RVUのいずれかを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にし 50

たことを特徴とする請求項17記載のキビ粉の製造方法。

【請求項19】 上記温水処理工程を、45℃以上60 ℃未満の温度で、6~48時間行なうことを特徴とする 請求項15,16,17または18記載のキビ粉の製造 方法。

【請求項20】 上記温水処理工程を、50℃±5℃の 温度で行なうことを特徴とする請求項19記載のキビ粉 の製造方法。

【請求項21】 上記温水処理工程を、12~24時間 行なうことを特徴とする請求項19または20記載のキ ビ粉の製造方法。

【請求項22】 キビ粉を原料としてパン生地を調製し、該生地を成形してホイロ・焼成してなるキビ粉を用いたパン類において、

上記キビ粉を、原料キビ粉を温水処理する温水処理工程 と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾燥 する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キビ粉を粉 砕する粉砕工程とを経て製造し、

- 20 上記温水処理を、X線回折装置により、該X線回折装置 の測定条件を
  - (1) X線源 対陰極銅 (CuKα線、波長1.54056Å)
  - (2) 管電圧 40.0kV
  - (3) 管電流 30.0mA
  - (4) 走査軸 2 θ / θ
  - (5) 走査角度 5.00~50.00deg
  - (6) 走査間隔 0.02deg
  - (7) 走査速度 2.00 d e g/min
  - (8) 発散防止スリット幅 1.00deg
  - (9) 散乱防止スリット幅 1.00deg
  - (10) 受光防止スリット幅 0.30 mm
  - (11)計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記キビ粉のX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角 $2\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.157\sim0.164$ 

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.408\sim0.415$ 3回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.163\sim0.170$ 

(ここで、相対ピーク強度とは、得られた X 線回折図形 からベースラインの変動分を差し引いた正味の X 線回折 図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各 回折ピーク強度の相対値である)の少なくともいずれか 2 つを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしたことを特徴とするキビ粉を用いたパン類。

【請求項23】 $\bigcirc$ デンプンに由来する回折ピーク3b (回折角2 $\theta$ が15deg) における相対ピーク強度が 0.159~0.162

6

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.410\sim0.413$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.165\sim0.168$ 

の少なくともいずれか2つを示すように該原料キビ粉を 温水処理する構成にしたことを特徴とする請求項22記 載のキビ粉を用いたパン類。

【請求項24】 キビ粉を原料としてパン生地を調製し、該生地を成形してホイロ・焼成してなるキビ粉を用いたパン類において、

上記キビ粉を、原料キビ粉をそのまま温水処理する温水 処理工程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ 粉を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キ ビ粉を粉砕する粉砕工程とを経て製造し、

上記温水処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度 測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量としてキビ粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容器 (φ38mm×H78mm)
- (3) 試料分散液 キビ粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置してキビ粉の吸水状態を揃 える。
- (4) 測定パドル回転数 160 rpm
- (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記キビ粉の糊化特性を測定したときに、

最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが20~100RVUで、かつ、最高粘度が30~150RV U及び最低粘度が4~40RVUのいずれかを示すよう に該原料キビ粉を温水処理する構成にしたことを特徴と するキビ粉を用いたパン類。

【請求項25】最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが55~95RVUで、かつ、最高粘度が70~130RVU及び最低粘度が12~32RVUのいずれかを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしたことを特徴とする請求項24記載のキビ粉を用いたパン類。

【請求項26】 上記温水処理工程を、45℃以上60 ℃未満の温度で、6~48時間行なうことを特徴とする 請求項22,23,24または25記載のキビ粉を用い たパン類。

【請求項27】 上記温水処理工程を、50℃±5℃の 温度で行なうことを特徴とする請求項26記載のキビ粉 を用いたパン類。

【請求項28】 上記温水処理工程を、12~24時間 行なうことを特徴とする請求項26または27記載のキ ビ粉を用いたパン類。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、湿熱処理してなる 玄米粉の製造方法及びこの玄米粉を用いたパン類、及 び、温水処理してなるキビ粉の製造方法及びこのキビ粉 を用いたパン類に関する。

8

[0002]

【従来の技術】現在の米を取り巻く環境は、余剰米によ る価格の下落等によって厳しい状況に直面し、その消費 量も減少しており、主要穀物である米の利用拡大が考え 10 られている。また、雑穀類は食品に起因するアトピー等 のアレルギー保持者の食品素材として従来から薬局や量 販店や百貨店等の自然食品コーナー等で販売されてき た。近年では健康志向の高まりからか雑穀類の栄養機能 を見直す動きがあり、高アレルギー食品素材のような特 殊用途のみならず、「古くて新しい食品素材」として一 般消費者向け需要が拡大する可能性を秘めている。キビ は、ビタミンB群、食物繊維、微量元素等の含量が高 く、種々の機能特性が期待されている。このような背景 から、近年、例えば、パン類等の原料として用いられる 小麦粉に代わり、玄米やキビ等の他の雑穀類を使用する ことが研究されている。しかしながら、単に、代替させ ても、品質面で小麦に劣るので、物理的処理を施して改 変することが行なわれる。

【0003】従来、例えば、玄米においては、以下のような改変技術が知られている(例えば、特開平4-45757号公報掲載)。これは、原料玄米を、耐圧密封容器内で攪拌しながら、120℃~130℃で、100~200秒間蒸煮し、これを粉砕して玄米粉とするものである。そして、原料玄米に由来するタンパク質及びビタミン類の変性率が5%未満であり、かつデンプンの糊化度が約20%になるようにしている。このように改変した玄米粉を、例えば、せんべいやクッキー等の菓子類を初めとする加工食品に応用するようにしている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記の従来の玄米粉にあっては、例えば、パン類に用いようとすると、糊化し易く、パン生地の粘性が必要以上に増大してしまい生地が良く膨らまなかったり、クラムが硬くなったり、すだちも悪くなる傾向にあるという問題があった。また、雑穀としてのキビにおいても、同様の傾向にあるという問題がある。本発明は、このような問題点に鑑みてなされたもので、適正範囲で糊化しにくく改変でき、糊化してもその粘度が適正範囲で低くなるように改変できる玄米粉の製造方法及びキビ粉の製造方法を提供することを目的とする。また、この製造方法によって作られた玄米粉を用いたパン類及びキビ粉を用いたパン類を提供することも目的とする。

[0005]

50 【課題を解決するための手段】このような目的を達成す

9

るための本発明の玄米粉の製造方法は、原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを備えた玄米粉の製造方法において、上記湿熱処理を、X線回折装置により、該X線回折装置の測定条件を(1) X線源 対陰極銅(CuKα線、波長1.54056Å)

- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 300.0mA
- (4) 走査軸 2 θ / θ
- (5) 走査角度 5.02~35.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 5.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 0.50deg
- (9) 散乱防止スリット幅 0.50deg
- (10) 受光防止スリット幅 0.15 mm
- (11)計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記玄米粉のX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角 $2\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.012\sim0.023$ 、

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.030\sim0.070$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.030\sim0.060$ 

(ここで、相対ピーク強度とは、得られた X 線回折図形からベースラインの変動分を差し引いた正味の X 線回折図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各回折ピーク強度の相対値である)の少なくともいずれか 30 2 つを示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしたものである。そして、必要に応じ、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.018\sim0.022$ 

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.050\sim0.065$  ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.040\sim0.055$  の少なくともいずれか2つを示すように該原料玄米を湿 40

の少なくともいすれか2つを示すように該原料玄米を湿 熱処理する構成にしている。

【0006】ここで、デンプンに由来する回折ピーク 応じ、上記湿熱処理は、図3に示すように、3b(回折角 $2\theta$ が15de なう構成としているの。 適正範囲でデンプン 6a(回折角 $2\theta$ が23deg)であることが知られ、 もその糊化液の粘度相対ピーク強度が高すぎても、あるいは低くすぎても、 さる。更に、必要にデンプンの糊化温度が低かったり、デンプンの糊化液の 80分間行なう構成 り、確実に適正範囲で表が高くなったりし、上記の適正範囲で良好になる。 り、確実に適正範囲でれにより、玄米粉において、適正範囲でデンプンが糊 き、糊化してもその 他しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適 50 ように改変できる。

正範囲で低くなるように改変される。

【0007】また、原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料玄米を粉砕して玄米粉を得る粉砕工程とを備えた玄米粉の製造方法において、上記湿熱処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量として玄米粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容 10 器 (φ38mm×H78mm)
  - (3) 試料分散液 玄米粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置して玄米粉の吸水状態を揃 える。
  - (4) 測定パドル回転数 160 rpm

(5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に 加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7 分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで 冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記玄米粉の 糊化特性を測定したときに、糊化開始温度が67~75 ℃になるように上記原料玄米を湿熱処理する、もしく は、最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが 30~110RVUで、かつ、最高粘度が185~32 0 R V U 及び最低粘度が 7 0 ~ 1 5 0 R V U のいずれか を示すように該原料玄米を湿熱処理する構成にしてい る。そして、必要に応じ、糊化開始温度が70~74℃ になるように上記原料玄米を湿熱処理する、もしくは、 最高粘度と最低粘度との差であるプレークダウンが60 ~90RVUで、かつ、最高粘度が190~280RV U及び最低粘度が90~140RVUのいずれかを示す ように該原料玄米を湿熱処理する構成にしている。

【0008】ここで、デンプンの糊化開始温度やデンプンの糊化液の粘度が高すぎても、あるいは低くすぎても、性状が不十分になり、上記の適正範囲で良好になる。これにより、玄米粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変される。

【0009】そして、必要に応じ、上記湿熱処理工程を、オートクレーブを用い、90℃以上120℃未満の温度で、50~90分間行なう構成としている。この温度外であると、目的のものが得られない。また、必要に応じ、上記湿熱処理工程を、100℃±4℃の温度で行なう構成としている。より望ましい範囲となり、確実に適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変できる。更に、必要に応じ、上記湿熱処理工程を、60~80分間行なう構成としている。より望ましい範囲となり、確実に適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変できる。

【0010】そして、上記目的を達成するための本発明の玄米粉を用いたパン類は、玄米粉を原料としてパン生地を調製し、該生地を成形してホイロ・焼成してなる玄米粉を用いたパン類において、上記玄米粉を、原料玄米をそのまま湿熱処理する湿熱処理工程と、該湿熱処理工程とで湿熱処理された原料玄米を乾燥する乾燥工程と設性ので、大記を表ので、大記を料でして玄米粉を得る粉砕工程とを経て製造し、上記湿熱処理を、上記玄米粉の製造方法と同様に構成している。これにより、玄米粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなる。は改変されるので、これを用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

【0011】そしてまた、上記目的を達成するための本発明のキビ粉の製造方法は、原料キビ粉を温水処理する温水処理工程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キビ粉を粉砕してキビ粉を得る粉砕工程とを備えたキ20ビ粉の製造方法において、上記温水処理を、X線回折装置により、該X線回折装置の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅 (CuKα線、波長1.54056Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 30.0mA
- (4) 走査軸 2 θ / θ
- (5) 走査角度 5.00~50.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 2.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 1.00 deg
- (9) 散乱防止スリット幅 1.00deg
- (10) 受光防止スリット幅 0.30 mm
- (11) 計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記キビ粉のX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.157\sim0.164$ 

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.408\sim0.41540$ ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.163\sim0.170$ 

(ここで、相対ピーク強度とは、得られた X 線回折図形 からベースラインの変動分を差し引いた正味の X 線回折 図形におけるすべての回折ピーク強度の合計に対する各 回折ピーク強度の相対値である)の少なくともいずれか 2 つを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしている。そして、必要に応じ、

①デンプンに由来する回折ピーク3b (回折角2 $\theta$ が15deg) における相対ピーク強度が $0.159\sim0.$ 

162

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.410\sim0.413$  ③回折ピーク6a(回折角 $2\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が $0.165\sim0.168$  の少なくともいずれか2つを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしている。

【0012】ここで、デンプンに由来する回折ピークは、図3に示すように、3b(回折角2 $\theta$ が15deg)、4a-4b(回折角2 $\theta$ が17~18deg)、6a(回折角2 $\theta$ が23deg)であることが知られ、相対ピーク強度が高すぎても、あるいは低くすぎても、デンプンの糊化温度が低かったり、デンプンの糊化液の粘度が高くなったりし、上記の適正範囲で良好になる。これにより、キビ粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変される。

【0013】また、原料キビ粉を温水処理する温水処理工程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾燥する乾燥工程と、該乾燥工程で乾燥した原料キビ粉を粉砕してキビ粉を得る粉砕工程とを備えたキビ粉の製造方法において、上記温水処理を、迅速粘度測定装置により、該迅速粘度測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量としてキビ粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容器 (φ38mm×H78mm)
- (3) 試料分散液 キビ粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置してキビ粉の吸水状態を揃 30 える。
  - (4) 測定パドル回転数 160 r p m
  - (5) 測定温度プログラム 50で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記キビ粉の糊化特性を測定したときに、最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが20~100 R V Uで、かつ、最高粘度が30~150 R V U及び最低粘度が4~40 R V Uのいずれかを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしている。そして、必要に応じ、最高粘度と最低粘度との差であるブレークダウンが55~95 R V Uで、かつ、最高粘度が70~130 R V U及び最低粘度が12~32 R V Uのいずれかを示すように該原料キビ粉を温水処理する構成にしている。

【0014】ここで、デンプンの糊化液の粘度が高すぎても、あるいは低くすぎても、性状が不十分になり、上記の適正範囲で良好になる。これにより、キビ粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改50 変される。

【0015】そして、必要に応じ、上記温水処理工程を、45℃以上60℃未満の温度で、6~48時間行なう構成としている。この温度外であると、目的のものが得られない。また、必要に応じ、上記温水処理工程を、50℃±5℃の温度で行なう構成としている。より望ましい範囲となり、確実に適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変できる。更に、必要に応じ、上記温水処理工程を、12~24時間行なう構成としている。より望ましい範囲となり、確実に適正範囲でデンプ10ンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変できる。

【0016】そしてまた、上記目的を達成するための本発明のキビ粉を用いたパン類は、キビ粉を原料としてパン生地を調製し、該生地を成形してホイロ・焼成してなるキビ粉を用いたパン類において、上記キビ粉を、原料キビ粉を温水処理する温水処理工程と、該温水処理工程で温水処理された原料キビ粉を乾燥する乾燥工程と、該整煤工程で乾燥した原料キビを粉砕する粉砕工程とを経て製造し、上記温水処理を、上記キビ粉の製造方法と同様に構成している。これにより、キビ粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変されるので、これを用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

#### [0017]

【発明の実施の形態】以下、添付図面に基づいて、本発明の実施の形態に係る玄米粉の製造方法、玄米粉を用いたパン類、キビ粉の製造方法及びキビ粉を用いたパン類 30 について説明する。

(1) 玄米粉の製造方法

図1に示す工程に従う。

#### (1-1) 湿熱処理工程

原料玄米をそのまま湿熱処理する。湿熱処理は、オートクレーブを用い、90 C以上120 C未満の温度、望ましくは、100 C  $\pm 4$  C の温度で行なう。また、時間は、 $50\sim90$  分間、望ましくは、 $60\sim80$  分間行なう。また、湿熱処理は、以下の条件に従う。即ち、X 線回折装置により、該X 線回折装置の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅(CuKα線、波長1.54056Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 300.0mA
- (4) 走査軸 2 θ / θ
- (5) 走査角度 5.02~35.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 5.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 0.50deg
- (9) 散乱防止スリット幅 0.50deg

- (10) 受光防止スリット幅 0.15 mm
- (11) 計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記玄米粉をX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b (回折角2 $\theta$ が15deg) における相対ピーク強度が0.012~0.023、望ましくは0.018~0.022、

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.030\sim0.07$ 0、望ましくは $0.050\sim0.065$ 、

③回折ピーク6 a (回折角2 $\theta$ が23deg) における相対ピーク強度が $0.030\sim0.060$ 、望ましくは $0.040\sim0.055$ の少なくともいずれか2つを示すように原料玄米を湿熱処理する。

【0018】また、湿熱処理は、以下の条件に従う。即ち、迅速粘度測定装置(ラピッド・ビスコアナライザーRVA-4、Newport Scientific Rty. Ltd. 社製)により、該迅速粘度測定装置の測定条件を

- (1) 試料 乾物重量として玄米粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容器 (φ38mm×H78mm)
  - (3) 試料分散液 玄米粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置して玄米粉の吸水状態を揃 える。
  - (4) 測定パドル回転数 160 rpm
- (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで30 冷却し、最後に30℃で7分間保持にして上記玄米粉の糊化特性を測定したときに、糊化開始温度が67~75℃ 望ましくは70~74℃になるように上記原料玄米を湿熱処理する。また、最高粘度と最低粘度との差であるプレークダウンが30~110RVU、望ましくは60~90RVUで、かつ、最高粘度が185~320RVU、望ましくは190~280RVU及び最低粘度が70~150RVU、望ましくは90~140RVUのいずれかを示すように原料玄米を湿熱処理する。これにより、玄米粉において、適正範囲でデンプンが糊化しに40くで変でき、糊化してもその粘度が適正範囲で低くなるように改変される。

【0019】(1-2)乾燥工程

湿熱処理工程で湿熱処理された原料玄米を25℃の環境下で3時間静置して乾燥する。

#### (1-3) 粉砕工程

乾燥工程で乾燥された原料玄米を粉砕する。このように して製造された玄米粉においては、適正範囲でデンプン が糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度 が適正範囲で低くなるように改変される。

50 【0020】(2)玄米粉を用いたパン類

上記の玄米粉を用いて、パン類を製造する。例えば、玄米粉30%(w/w)と強力小麦粉70%(w/w)とを混ぜ、これに酵母その他の副原料及び水を加えて混捏して、生地を調製し、この生地を成形して、ホイロ・焼成する。これにより、玄米粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変されるので、これを用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

【0021】(3) キビ粉の製造方法 図2に示す工程に従う。

#### (3-1) 温水処理工程

原料キビ粉に水を加えて温水処理する。温水処理は、45℃以上60℃未満の温度、望ましくは、50℃±5℃の温度で、6~48時間、望ましくは、12~24時間行なう。また、温水処理は以下の条件に従う。即ち、X線回折装置により、該X線回折装置の測定条件を

- (1) X線源 対陰極銅 (CuKα線、波長1.54056Å)
- (2) 管電圧 40.0kV
- (3) 管電流 30.0mA
- (4) 走査軸 2 θ / θ
- (5) 走查角度 5.00~50.00deg
- (6) 走査間隔 0.02deg
- (7) 走査速度 2.00deg/min
- (8) 発散防止スリット幅 1.00deg
- (9) 散乱防止スリット幅 1.00deg
- (10) 受光防止スリット幅 0.30 mm
- (11)計測装置 シンチレーションカウンタ

にして上記キビ粉をX線回折強度を測定したときに、

①デンプンに由来する回折ピーク3b(回折角2 $\theta$ が15deg)における相対ピーク強度が $0.157\sim0.$ 

164、望ましくは、0.159~0.162

②回折ピーク4a-4b(回折角 $2\theta$ が $17\sim18de$ g)における相対ピーク強度が $0.408\sim0.41$ 

5、望ましくは、0.410~0.413

③回折ピーク6a(回折角2 $\theta$ が23deg)における相対ピーク強度が0.  $163\sim0$ . 170、望ましくは、0.  $165\sim0$ . 168

の少なくともいずれか2つを示すように原料キビ粉を温 水処理する。

【0022】また、温水処理は以下の条件に従う。迅速 粘度測定装置(ラピッド・ピスコアナライザーRVA-4、Newport Scientific Rty. Ltd. 社製)により、該迅速粘度測定装置の測定条件 を

- (1) 試料 乾物重量としてキビ粉3.00g
- (2) 試料容器 装置純正のアルミニウム製円筒型試料容器 (φ38mm×H78mm)

- (3) 試料分散液 キビ粉を試料容器に入れ、これに40 ℃の脱塩水25.0gを加え装置純正のパドルにて1分 間だけ手攪拌し、2分間静置してキビ粉の吸水状態を揃 える。
- (4) 測定パドル回転数 160 r p m
- (5) 測定温度プログラム 50℃で3分間保持した後に加熱速度6℃/minで95℃まで加熱し、95℃で7分間保持し、そして冷却速度6℃/minで30℃まで冷却し、最後に30℃で7分間保持にしてキビ粉の糊化特性を測定したときに、最高粘度と最低粘度との差であるプレークダウンが20~100RVU、望ましくは、55~95RVUで、かつ、最高粘度が30~150RVU、望ましくは、70~130RVU及び最低粘度が4~40RVU、望ましくは、12~32RVUのいずれかを示すように原料キビ粉を温水処理する。

【0023】 (3-2) 乾燥工程

温水処理した原料キビを乾燥する。

#### (3-3)粉砕工程

乾燥工程で乾燥された原料キビを粉砕する。このように 20 して製造されたキビ粉においては、適正範囲でデンプン が糊化しにくく改変でき、糊化してもその粘度が適正範 囲で低くなるように改変される。

【0024】(4) キビ粉を用いたパン類

上記のキビ粉を用いて、パン類を製造する。例えば、キビ粉30%(w/w)と強力小麦粉70%(w/w)とを混ぜ、これに酵母その他の副原料及び水を加えて混捏して、生地を調製し、この生地を成形して、ホイロ・焼成する。これにより、キビ粉において、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の30 粘度が適正範囲で低くなるように改変されるので、これを用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

#### [0025]

【実施例】以下本発明の実施例を比較例とともに説明する。実施例及び比較例については、X線回折装置によって測定を行ないX線回折線の相対ピーク強度を算出した。また、迅速粘度測定装置(ラピッド・ビスコアナライザーRVA-4、Newport Scientif 1 c Rty. Ltd. 社製)での粘度特性を測定した。

#### [実施例1]

#### (1) 玄米粉の製造

#### (1-1) 湿熱処理工程

原料玄米として、1998年秋田県産あきたこまちの玄米を用いた。オートクレーブには、株式会社トミー精工製の「SS-320BH」を用いた。湿熱処理は、100で、60分間行なった。

#### (1-2) 乾燥工程

0 25℃の恒温室内に3時間静置して行なった,

16

#### (1-3)粉砕工程

粉砕機としてドイツ・Retsch社製の「ZM1」を 用いた。乾燥された原料玄米を粉砕した。

#### (2) 玄米粉を用いたパン類

上記の玄米粉を用いて、パン類を製造する。玄米粉30 %(w/w)と強力小麦粉70%(w/w)とを混ぜ、 これに酵母その他の副材料を加えた。成分を図4に示 す。そして、図5に示す工程に従って、パンを調製し た。

【0026】 [比較例1] 上記と同様の原料玄米で未処 10 理のものを用い、上記と同様に粉砕した。また、これを 用いて上記と同様にパンを作成した。

[比較例2] 上記と同様の原料玄米を160℃で、60 分間乾熱処理し、上記と同様に粉砕した。また、これを 用いて上記と同様にパンを作成した。

[比較例3] 上記と同様の原料玄米を120℃で、60 分間、実施例1と同様に湿熱処理し、同様に粉砕した。 また、これを用いて上記と同様にパンを作成した。

【0027】この実施例1及び比較例1乃至3に係る玄 米粉について、X線回折装置によってX線回折測定を行 20 ない相対ピーク強度を算出した。また、迅速粘度測定装 置での粘度特性を測定した。また、パンについて、以下 の測定を行ない、評価した。

#### (i) ローフ比容積

ローフ重量とローフ体積から、比容積=ローフ体積/ロ ーフ重量を算出した。5個のローフの平均値ならびに標 準偏差をとった。

#### (ii) クラム硬さ

ローフの両端を10mm切除して、厚さ25mmスライ ス片を用意した。これは、5つのローフについて夫々3 30 スライス片を抽出し、全部で15片用意した。これらに ついて、AACC標準法74-09に準拠(円板状プラ ンジャ (No. 3, φ16mm×H25mm), 圧縮速 度1mm・s<sup>-1</sup>, 硬さをひずみ0.25での圧縮力と定 義) して硬さを測定した。

#### (i i i) すだちの良否

ローフの両端を10mm切除して、厚さ25mmスライ ス片を用意した。これは、5つのローフについて夫々3 スライス片を抽出し、全部で15片用意した。これらに ついて、画像処理装置(解析システムドットアナライザ 40 一 DA-5000S 王子計測機器(株)製)を用い て内相全体を1画像として記録し、すだちの良否を目視 判定した(-2~+2の5段階カテゴリー尺度)。

【0028】結果を図6に示す。これから分かるよう に、実施例1では、比較例に比較して、製パン特性が極 めて良い。従って、本発明に係る玄米粉が、適正範囲で デンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化 液の粘度が適正範囲で低くなるように改変されたことが 分かる。また、これを用いたパン類において、ローフ比

柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

【0029】 [実施例2]

(1-1) 温水処理工程

#### (1) キビ粉の製造

原料キビとして、1998年北海道産キビ(Panic um miliaceum L.) を用いた。水分、夕 ンパク質(窒素-タンパク質換算係数6.25)、脂 質、灰分含量はそれぞれ10.6、11.7、2.8、 0.9 (%, w/w) であった。温水処理機として恒温 水槽(NTT-1200, 東京理科機械(株))を使用 した。温水処理は、50℃で、720分間(12時間) 行なった。

#### (1-2) 乾燥工程

乾燥機として共和真空技術(株)製の真空凍結乾燥機 「RLEII-103」を用いた。凍結乾燥は、温水処 理した原料キビを−45℃以下まで冷却して凍結させ、 減圧雰囲気(13Pa以下)にして、加熱速度60℃/ minで-40℃から20℃まで加熱し、その温度で6 0分間保持した後に加熱速度10℃/minで30℃ま で加熱して60分間保持するという温度プログラムで粉 砕に適した水分含量になるように行なった。

#### (1-3)粉砕工程

粉砕機としてドイツ・Retsch社製の「ZM1」を 用いた。

#### (2) キビ粉を用いたパン類

上記のキビ粉を用いて、上記と同様にパン類を製造し た。

【0030】 [実施例3] 温水処理を、50℃で、28 80分間(48時間)行なった。他は実施例2と同じで

[比較例4] 上記と同様の原料キビで未処理のものを用 い、上記と同様に粉砕した。また、これを用いて上記と 同様にパンを作成した。

[比較例5] 上記と同様の原料キビを120℃で、20 分間、湿熱処理し、上記と同様に粉砕した。また、これ を用いて上記と同様にパンを作成した。

[比較例6] 上記と同様の原料キビを60℃で、288 0分間(48時間)、実施例2,3と同様に処理した。 また、これを用いて上記と同様にパンを作成した。

【0031】この実施例2,3及び比較例4乃至6に係 るキビ粉について、X線回折装置によってX線回折測定 を行ない相対ピーク強度を算出した。また、迅速粘度測 定装置での粘度特性を測定した。また、パンについて も、玄米と同様の測定を行ない、評価した。結果を図7 に示す。これから分かるように、実施例2, 3では、比 較例に比較して、製パン特性が極めて良い。従って、本 発明に係るキビ粉が、適正範囲でデンプンが糊化しにく く改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で 低くなるように改変されたことが分かる。また、これを 容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも 50 用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨ら

んだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとなる。

19

#### [0032]

【発明の効果】以上説明したように、本発明の玄米粉の製造方法、キビ粉の製造方法によれば、適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変することができた。その結果、物理・化学的処理によりデンプンの糊化特性を改変した米粉、キビ粉ができ、特に、小麦粉中のデンプン糊化特性に近い糊化特性を持ち小麦粉代替可能性の高いことが示され、種々の加工食品へ適用が広がる。また、本発明の玄米粉を用いたパン類、キビ粉を用いたパン類によれば、玄米粉及びキビ粉が適正範囲でデンプンが糊化しにくく改変でき、糊化してもその糊化液の粘度が適正範囲で低くなるように改変されるので、これを用いたパン類において、ローフ比容積が大きく良く膨らんだパンになり、また、クラムも柔らかく、すだちも良好で、品質の良いものとすることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施の形態に係る玄米粉の製造方法を 20 示す工程図である。

【図1】

【図2】

【図3】

# (玄米粉の製造) (キビ粉の製造) (1-1)湿熱処理工程 (3-1)温水処理工程 (1-2)乾燥工程 (3-2)乾燥工程 (1-3)粉砕工程 (3-3)粉砕工程

[図4]

#### (配合)

	配合量(ペ-カ-ズ%)	仕込量(g)		
原料粉 強力小皮粉 調製玄米粉	70.0]100.0 30.0]	1,050.0 450.0		
食塩	2.0	30.0		
グラニュー糖	5.0	75.0		
ショートニング	5.0	75.0		
脱脂粉乳	2.0	30.0		
イースト	1.2	18.0		
イーストフード	0.1	1.5		
脱塩水	75.4 ~80.1	1131.0 ~1201.1		

原料粉を乾物重量として計量し、それらの水分を 加水(脱塩水)で調整した。 \*各系の混捏工程での生地状態から適宜、設定した。 【図2】本発明の実施の形態に係るキビ粉の製造方法を 示す工程図である。

【図3】 X線回折におけるデンプンの X線回折ピークを示すグラフ図である。

【図4】パン類を製造する際の材料配分を示す表図である。

【図5】パン類を製造する際の工程条件を示す表図である。

【図6】本発明の実施例に係る玄米粉の製造方法において、玄米粉及びこれを用いたパンの物性測定結果を比較例とともに示す表図である。

【図7】本発明の実施例に係るキビ粉の製造方法において、キビ粉及びこれを用いたパンの物性測定結果を比較例とともに示す表図である。

#### 【符号の説明】

(1-1) 湿熱処理工程

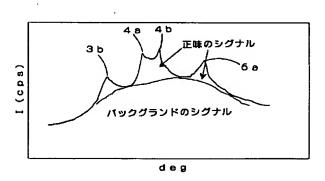
(1-2) 乾燥工程

(1-3) 粉砕工程

(3-1) 温水処理工程

(3-2) 乾燥工程

(3-3) 粉砕工程



# BEST AVAILABLE COPY(12)

【図5】

#### [工程条件]

製/ひ法 : 配合・・・・食/む/(White Pan Bread) 発酵・・・・ストレート法(直捏法) 焼成型・・・山形(ワンローフ)

室 温 : 20.0℃ 粉温度 : 18.0℃ 水 温 : 20.0℃

逸 捏 : L3、M2、H2、ショートニング添加、L2、M2、H1 生地捏上温度 : 目標27.0℃

1次発酵(フロア-タイム): 庫内温度27で、庫内温度75%RH 90(50+30)分間 終点温度28~29で

パンチ : 1次発酵開始60分後に実施、 実施後30分間の1次発酵を継続

生地分割・丸め : 230g

静置(ベンチタイム): 犀内温度27℃、座内温度75%RH、15分間

成形 : 生地投入口開き傷 : 150㎜、ローラー間隙 : 上4.5、下3.0

焼成型筋め : 生地合わせ目を下にして焼成型の片側に寄せる

\*生地重量を測定

最終発酵(ホイロ): 庫内温度38℃、庫内温度85%RH、60分間

焼成 : 上火 : 190℃(強度1),下火 : 190℃(強度2), 標準20分間

組熟取り : 富温(20℃)、30分間

貯蔵 : 25℃、1昼夜

【図6】

(玄米)

				X韓国折の相対ピーク強度			迅速粘度測定装置での粘度特性				製パン特性			
	妈 理	型度 温度 ('C')	時間		図折t°-ク 4 a -4 b	回折*-ウ 6 a	制化原給 温度 (で)	最高粘度 (RVU)	<b>最低粘度</b> (RVU)	プレーク 9* グソ (RVU)	0-7比容教 (cm³/g)	クラム硬さ (N)	すだち の良否	
実施例 1	温熱処理	100	60	0.021	0. 059	0.050	73.3	195.0	131.0	64.0	3. 45±0.06	2.41±0.17	0	0
比較例1	未免理	-	-	0.024	0.082	0.063	66.1	182.7	68. 3	114.4	3.25±0.06	2.28±0.16	Δ	Δ
比較例2	乾熱処理	160	60	0.032	0.086	0.070	76.5	325. 3	131.7	193.6	3.33±0.06	2.92±0.18	Δ	Δ
比較例3	湿熱処理	120	60	0.011	0.020	0.020	76.1	NO	61.0	ND	2.78±0.03	4.11±0.21	×	×

X韓国折の相対ピーク強度および迅速粘度測定装置での粘度特性は3回の測定値の平均値

ローフ比容積は10個のローフの平均値±標準備差、クラム硬さは5個のローフについて1個のローフにつき3枚のスライス(合計15枚の スライス)の平均値士標準偏差

RVU:迅速粘度測定装置に固有な粘度の単位

ND: ビークが現れず測定されない

● 優良 , O 良好 , △ 不良 、 × かなり不良

# **BEST AVAILABLE COPY**

【図7】

(キピ)

			XWEI	線回折の相対ピーク強度			迅速粘度制定装置での粘度特性				製パン特性			
	免理		処理 時間	回折じつ	回針"ウ	回新ピーク		最高粘度	最低粘度		D-7比容積			
		(%)	( <del>(2</del> )	3 Ь	48-4b	6 a	(C)	(RVU)	(RVU)	チか (RVU)	(ca²/g)	(N)	の良否	評恤
実施例2	温水组	50	720	0.160	0.411	0.165	74.6	74.8	14.2	60.6	4.93±0.07	0.81±0.12	0	0
実施例3	温水纸	50	2880	0.161	0.413	0.168	74.5	124.3	30.7	93.6	4.75±0.08	0.98±0.14	0	0
比較例4	未处理	<u> -</u>	-	0.161	0.406	0.160	74.6	36.1	10.0	26.0	4. 15±0. 21	1.14±0.16	Δ	Δ
比較例5	温熱知	1 1 2 0	20	0.166	0.401	0.164	73.9	233. 5	94.9	138.6	3.96±0.23	1.98±0.23	Δ	Δ
比較例6	温水处	60	2880	0.165	0.412	0.157	76.9	232.9	82.0	150.9	3.13±0.05	3.82±0.25	×	×

X線回折の相対ピーク強度および迅速粘度制定装置での粘度特性は3回の測定値の平均値

ローフ比容積は5個のローフの平均値士標準偏差、クラム硬さは5個のローフについて1個のローフにつき3枚のスライス(合計15枚の スライス)の平均値士標準値差

製パンでは深重量として強力小変粉71.4%(W/W)にキビ粉28.6%(W/W)を配合

すだちは5個のローフについて1個のローフにつき3枚のスライス(合計15枚のスライス)の全体的な評価

RVU:迅速粘度測定装置に固有な粘度の単位